(19) 日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2006-19820 (P2006-19820A)

(43) 公開日 平成18年1月19日(2006.1.19)

(51) Int.Cl.

HO4B

1/707 (2006, 01)

FI

HO4J 13/00

D

テーマコード (参考) 5KO22

審査請求 有 請求項の数 12 OL (全 25 頁)

(21) 出願番号

特願2004-193085 (P2004-193085)

(22) 出願日

平成16年6月30日 (2004.6.30)

特許法第30条第1項適用申請有り 2004年2月27日 社団法人電子情報通信学会発行の「電子情報通信学会技術研究報告 信学技報Vol. 103 No. 676、679、682、685、688」に発表

(71) 出願人 502306660

日本テレコム株式会社

東京都港区東新橋一丁目9番1号

(74)代理人 100087343

弁理士 中村 智廣

(74)代理人 100082739

弁理士 成瀬 勝夫

(74)代理人 100108925

弁理士 骨谷 一雄

(74) 代理人 100126882

弁理士 五十嵐 光永

(72) 発明者 舛井 淳祥

東京都中央区八丁堀四丁目7番1号日本テ

レコム株式会社内

最終頁に続く

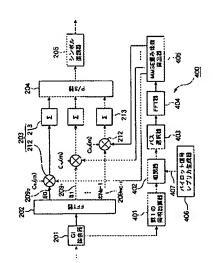
(54) [発明の名称] コード間干渉キャンセラ及びこれを用いた受信機、並びに無線通信方式

(57)【要約】

【課題】 周波数の高い利用効率を達成し、拡散チップ 毎の伝搬路推定を可能とし、端末が高速移動する高速フェージング環境下でも通信品質を向上させることが可能 とする。

【解決手段】 既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サブキャリアにおける拡散チップ毎の伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算出する重み係数算出手段とを備えるように構成して課題を解決した。

【選択図】 図1



【特許請求の範囲】

【請求項1】

少なくともパイロット信号が時間軸方向にコード拡散されたMC-CDMA方式の送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡散するにあたって、コード間干渉を低減するために用いるコード間干渉キャンセラにおいて、

既知のパイロット 信号がデータ 信号にコード拡散されて 多重された 受信 波形と前 記既知のパイロット 信号のレプリカとを 相関処理することによって、 伝搬路の遅延 プロファイルを 検出する 遅延 プロファイル 検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サプキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサプキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段とを備え、

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサプキャリア毎に逆拡散することにより、コード間干渉を低減することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項2】

請求項1に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、データ信号を時間軸方向にコード拡 散することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項3】

請求項1に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、データ信号を周波数軸方向にコード 拡散することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項4】

請求項1に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、データ信号を時間軸方向及び周波数軸方向の2次元方向にコード拡散することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項5】

請求項1乃至請求項4のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記重み係数算出手段は、前記伝搬路推定値取得手段によって取得された拡散チップ毎の伝搬路推定値から、MMSE重み係数を算出することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項6】

請求項1乃至請求項4のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記重み係数算出手段は、逆拡散処理時に使用する拡散チップ毎の重み係数を決定するアルゴリズムを、コード多重度に応じてEGC、ORC、MRC、MMSECの中からいずれか1つを選択することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項7】

請求項1乃至請求項6のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、コード多重 度に応じて、コード多重される既知のパイロット信号の送信電力を可変制御する送信電力 可変手段を備えたことを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項8】

請求項1乃至請求項7のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記受信波 形の複数のOFDMシンボルを同相加算する第1の同相加算手段を備え、当該第1の同相 加算手段によって同相加算された受信波形と前配既知のパイロット信号のレプリカとを相 関処理することを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項9】

請求項1乃至請求項7のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記1つのOFDMシンボルの受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって検出された伝搬路の遅延プロファイルを、複数のOFDMシンボル区間に渡って同相加算する第2の同相加算手段を備え、当該第2の同相加算手段によって同相加算された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、伝搬路推定値を取得する

ĸ٨

2/28/2007, EAST Version: 2.1.0.14

10

30

20

ことを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項10】

請求項1乃至請求項9のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記サブキャリアが複数のグループに分割され、前記複数のグループに分割されたサブキャリアのうち、少なくとも1つのグループのサブキャリアが、他のグループと異なった方向にコード拡散されていることを特徴とするコード間干渉キャンセラ。

【請求項11】

少なくともパイロット信号が時間軸方向にコード拡散されたMC-CDMA方式の送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡散した後に復調する受信機において、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サブキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段と、

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する逆拡散手段とを備えたことを特徴とする受信機。

【請求項12】

少なくともパイロット信号を時間軸方向にコード拡散して送信するとともに、前記送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡散した後に復調するMCーCDMA方式の無線通信方式において、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サブキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段と、

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する逆拡散手段とを備えたことを特徴とする無線通信方式。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001]

本発明は、第4世代移動体通信方式における無線通信方式の一候補であるMCーCDMA方式において、データ信号のコード拡散方向が時間軸方向であるか周波数軸方向であるか、あるいは時間軸方向と周波数軸方向の2次元方向であるかを問わず、コード拡散された受信信号を逆拡散処理する際に必要とされる拡散チップ毎の伝搬路推定値を求め、求められた拡散チップ毎の伝搬路推定値に基づいて逆拡散処理に必要な拡散チップ毎の重み係数を決定することにより、コード間干渉を低減することが可能なコード間干渉キャンセラ及びこれを用いた受信機、並びに無線通信方式に関するものである。

【背景技術】

[0002]

【非特許文献 1 】 舛井、藤井、 "M C - C D M A 方式における適応変調に関する一検討"、 個学技報、 R C S 2 0 0 1 - 2 4 1 、 p p . 1 1 9 - 1 2 6 、 2 0 0 2

【非特許文献2】舛井、藤井、"MC-CDMA方式におけるダイバーシチ受信に関する

20

40

一検討"、 信学技報、 R C S 2 O O 2 - 3 7 、 p p . 1 1 9 - 1 2 6 、 2 O O 2 【 O O O 3】

現在、この種の第4世代移動体通信方式としては、移動時で最大20Mbps以上、静止時で最大100Mbps程度の高速パケット伝送を目指した方式の検討が開始されている。

[0004]

移動体通信において高速伝送を実現するためには、通信品質の劣化要因に対して強い耐性を持つとともに、周波数利用効率の高い伝送方式が不可欠である。かかる要求に応え得る無線通信方式の有力な候補としては、直交周波数間隔毎に配置された複数のサブキャリアを持つOFDM(直交周波数分割多重:Orthogonal Frequency Division Multiple xing)方式を基本とし、コード拡散された信号を複数のサブキャリアで送信するMC-CDMA(Multi-carrier Code Division Multiple Access)方式が、非特許文献1及び非特許文献2に開示されているように検討されている。

[0005]

このMC-CDMA方式においては、コード拡散方向として、周波数軸方向と時間軸方向の双方が検討されている。これらのうち、周波数軸方向にコード拡散を行う場合には、図24に示すように、パイロット信号がデータ信号と異なって周波数軸方向にコード拡散されずに、時間多重されて送信される。そのため、MC-CDMA方式を採用した無線通信方式の受信機では、パイロット信号を直ちにフーリエ変換することによってサブキャリア毎の伝搬路推定値を得ることができ、拡散チップ毎の伝搬路変動情報を知ることができる。このため、上記受信機では、受信データを復調するときに、パイロット信号をフーリエ変換することによって得られたサブキャリア毎の伝搬路推定値を用いて、逆拡散処理時に重み付けした合成を行うことができ、コード間干渉を低減しつつ、周波数ダイバーシチ効果を得ることによって、伝送特性の改善を図ることが可能となる。

[0006]

一方、時間軸方向にコード拡散を行う場合には、図25に示すように、パイロット信号が時間軸方向にコード拡散されてデータ信号と共にコード多重されて送信される。そのため、受信機では、フーリエ変換後の受信信号を逆拡散することによって伝搬路推定値を得ることになる。また、パイロット信号は、時間軸上で連続的に送信することが可能であることから、フェージングによる受信電力の時間変動に対する追従性は、パイロット信号が時間軸上で離散的に送信される周波数軸方向の拡散に比較して高いという特徴を有している。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0007]

しかしながら、上記従来技術の場合には、次のような問題点を有している。すなわち、上記MC-CDMA方式において、時間軸方向にコード拡散を行う場合には、パイロット信号が時間軸方向にコード拡散されてデータ信号と共にコード多重されて送信されるため、受信機では、フーリエ変換後の受信信号を逆拡散しなければ伝搬路推定値を得ることができず、周波数軸方向にコード拡散を行う場合と異なり、拡散チップ毎の伝搬路変動を知ることができない。したがって、時間軸方向にコード拡散を行う場合には、受信信号を逆拡散する際に、拡散チップ毎の伝搬路変動を知ることができず、逆拡散処理時に伝搬路変動値に基づいて重み付け合成を適用することができず、コード間干渉に十分対処することができないという問題点を有している。

[0008]

また、時間軸方向にコード拡散を行う場合には、拡散シンボル区間内(OFDMシンボル長×拡散長に相当)で受信電力が大きく変動するような、例えば、最大ドップラー周波数が数百 k H z 程度と比較的高い高速フェージング環境下では、コード間干渉が増大するが、フーリエ変換後の受信信号を逆拡散しなければ伝搬路推定値を得ることができないため、伝搬路推定値の精度が低下し、伝送特性が急激に劣化するという問題点を有している

50

。なお、数百 k H z 程度の最大ドップラー周波数は、 5 G H z 帯で端末の移動速度が時速数十 k m ~ 百数十 k m の場合に相当している。

[0009]

…方、周波数軸方向にコード拡散を行う場合には、前述したように、パイロット信号を直ちにフーリエ変換することによってサブキャリア毎の伝搬路推定値を得ることで、拡散チップ毎の伝搬路変動情報を知ることができ、逆拡散処理時に重み付けした合成を行うことができ、コード間干渉の低減に効果がある。

[0010]

しかし、周波数軸方向にコード拡散を行う場合には、図24に示すように、パイロット 信号をデータ信号と時間多重により送信する必要があるため、高速移動端末において精度 の高い伝搬路推定を行おうとすると、パイロット信号の配置間隔を小さく設定する必要が 生じ、データ信号を送信することができないオーバーヘッドが増加して、周波数利用効率 の低下を引き起こし、高速伝送に対応することができないという致命的な問題点を有して いる。

[0011]

そこで、本発明は、上記従来技術の問題点を解決するためになされたものであり、その目的とするところは、少なくともパイロット信号を時間軸方向にコード拡散するMC-CDMA方式において、周波数の高い利用効率を遂成しつつ、拡散チップ毎の伝搬路推定を可能とし、端末が高速移動する高速フェージング環境下でも通信品質を向上させることが可能なコード間干渉キャンセラ及びこれを用いた受信機、並びに無線通信方式を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

[0012]

上記の課題を解決するため、請求項1に記載された発明は、少なくともパイロット信号が時間軸方向にコード拡散されたMC-CDMA方式の送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡散するにあたって、コード間干渉を低減するために用いるコード間干渉キャンセラにおいて、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サブキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段とを備え、

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散することにより、コード間干渉を低減することを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0013]

また、 請求項 2 に記載された発明は、 請求項 1 に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、 データ 信号を時間軸方向にコード拡散することを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0014]

さらに、請求項3に記載された発明は、請求項1に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、データ信号を周波数軸方向にコード拡散することを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0015]

义、 請求項 4 に記載された発明は、 請求項 1 に記載のコード間干渉キャンセラにおいて、 データ信号を時間軸方向及び周波数軸方向の 2 次元方向にコード拡散することを特徴と

30

40

するコード間干渉キャンセラである。

[0016]

更に、請求項5に記載された発明は、請求項1乃至請求項4のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記重み係数算出手段は、前記伝搬路推定値取得手段によって取得された拡散チップ毎の伝搬路推定値から、MMSE重み係数を算出することを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

(6)

[0017]

また、請求項6に記載された発明は、請求項1乃至請求項4のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記重み係数算出手段は、逆拡散処理時に使用する拡散チップ毎の重み係数を決定するアルゴリズムを、コード多重度に応じてEGC、ORC、MRC、MMSECの中からいずれか1つを選択することを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0018]

さらに、請求項7に記載された発明は、請求項1乃至請求項6のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、コード多重度に応じて、コード多重される既知のパイロット信号の送信電力を可変制御する送信電力可変手段を備えたことを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0019]

又、請求項 8 に記載された発明は、請求項 1 乃至請求項 7 のいずれかに記載のコード間 干渉キャンセラにおいて、前記受信波形の複数の O F D M シンボルを同相加算する第 1 の 同相加算手段を備え、当該第 1 の同相加算手段によって同相加算された受信波形と前記既 知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することを特徴とするコード間干渉キャンセ ラである。

[0020]

更に、請求項9に記載された発明は、請求項1乃至請求項7のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記1つのOFDMシンボルの受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって検出された伝搬路の遅延プロファイルを、複数のOFDMシンボル区間に渡って同相加算する第2の同相加算手段を備え、当該第2の同相加算手段によって同相加算された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、伝搬路推定値を取得することを特徴とするコード間干渉キャンセラである

[0021]

また、請求項10に記載された発明は、請求項1乃至請求項9のいずれかに記載のコード間干渉キャンセラにおいて、前記サブキャリアが複数のグループに分割され、前記複数のグループに分割されたサブキャリアのうち、少なくとも1つのグループのサブキャリアが、他のグループと異なった方向にコード拡散されていることを特徴とするコード間干渉キャンセラである。

[0022]

さらに、請求項11に記載された発明は、少なくともパイロット信号が時間軸方向にコード拡散されたMCーCDMA方式の送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を 逆拡散した後に復調する受信機において、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

. 前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サプキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサプキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段と、

50

30

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する逆拡散手段とを備えたことを特徴とする受信機である。

[0023]

又、請求項12に記載された発明は、少なくともパイロット信号を時間軸方向にコード 拡散して送信するとともに、前記送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡 散した後に復調するMC-CDMA方式の無線通信方式において、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出手段と、

前記遅延プロファイル検出手段によって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得手段と、

前記伝搬路推定値取得手段によって取得された各サプキャリアにおける拡散チップ毎の 伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサプキャリア毎に逆拡散する際の重み係数を算 出する重み係数算出手段と、

前記重み係数算出手段によって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する逆拡散手段とを備えたことを特徴とする無線通信方式である。

[0024]

更に、本発明においては、コード間干渉キャンセラ及びこれを用いた受信機、並びに無 線通信方式として把握される装置としての発明以外に、方法として発明を把握することも 可能である。

[0025]

すなわち、コード間干渉を低減するコード間干渉キャンセル方法として把握するのであれば、本発明は、少なくともパイロット信号が時間軸方向にコード拡散されたMC-CDMA方式の送信信号を伝搬路を介して受信し、当該受信信号を逆拡散するにあたって、コード間干渉を低減するために用いるコード間干渉キャンセル方法において、

既知のパイロット信号がデータ信号にコード拡散されて多重された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって、伝搬路の遅延プロファイルを検出する遅延プロファイル検出ステップと、

前記遅延プロファイル検出ステップによって検出された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を取得する伝搬路推定値取得ステップと、

前記伝搬路推定値取得ステップによって取得された各サプキャリアにおける拡散チップ 毎の伝搬路推定値に基づいて、前記受信信号をサブキャリア毎に逆拡散する際の重み係数 を算出する重み係数算出ステップとを備え、

前記重み係数算出ステップによって算出された重み係数を用いて受信信号をサブキャリア毎に逆拡散することにより、コード間干渉を低減することを特徴とするコード間干渉キャンセル方法である。

【発明の効果】

[0026]

本発明によれば、少なくともパイロット信号を時間軸方向にコード拡散するMC-CDMA方式において、拡散チップ毎に伝搬路推定値を得ることができ、当該拡散チップ毎の伝搬路推定値を用いて、MMSE重み係数等の重み係数を算出し、受信信号をサプキャリア毎に逆拡散することができ、時間変動への追従性が改善され、またMMSE合成等を適用することができることから、コード間干渉を低減することが可能となる。従って、高速移動時での通信品質を大きく改善することができる。

[0027]

また、本発明によれば、時間軸方向では拡散チップ毎に、周波数軸方向ではサブキャリア毎に伝搬路推定値を求めることが可能となる。そのため、データ信号の拡散方向が時間軸方向である場合に限らず、周波数軸方向である場合にも、同様に適用することが可能で

IU

20

40

あり、連続するOFDMシンボル内で、サブキャリアを複数のグループにグループ化し、それぞれのグループでデータ信号の拡散方向を適宜変化させることで、データ信号の時間軸方向拡散と周波数軸方向拡散を混在させることも可能となり、既存の設備に対する自由度の高い拡張などが可能となる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0028]

以下に、本発明の実施の形態について図面を参照して説明する。

[0029]

実施の形態 1

図2及び図3は本発明の実施の形態1に係る無線通信方式を適用したMC-CDMA方式の移動体通信システムにおける送信機及び受信機の構成を示すものである。更に説明すると、図2は時間領域で拡散するMC-CDMA方式の移動体通信システムにおける送信機の構成を示すブロック図である。ここで、送信機は基地局として配備される送信機を、受信機は個々のユーザが使用する移動局としての受信機を、それぞれ想定しており、本発明は、主にダウンリンク(基地局から移動局へ)の通信において適用されるものである。但し、これに限定されるものではない。

[0030]

図 2 において、符号 1 0 0 は送信機を示すものであり、この送信機 1 0 0 は、主として、シンボル変調器 1 0 1 と、S / P (Serial / Parallel) 変換器 1 0 2 と、所定の拡散コードに基づいてコード拡散を行うための乗算器からなる複数の拡散器 1 0 3 $_0$ ~ 1 0 3 $_N$ $_1$ と、コード拡散されたユーザ $_1$ の信号を他のユーザの信号と多重化する複数の多重化器 1 0 4 $_0$ ~ 1 0 4 $_N$ $_2$ $_1$ と、逆高速フーリエ変換(IFFT: Inverse Fast Fourier Transform)器 1 0 5 と、ガードインターバル付加器 1 0 6 とを備えている。

[0031]

音声信号や文字、あるいは画像信号などのディジタル情報からなるユーザーの入力信号 107は、チャネル符号化器108に入力され、当該チャネル符号化器108によって所 定の誤り訂正符合化された後、シンボル変調器101に入力される。そして、このユーザ 1の人力信号107は、シンボル変調器101によって1bit毎又は数bit毎にシン ボル変調され、シリアル信号としてS/P変換器102に入力される。上記シンボル変調 器101では、例えば、ユーザiの入力信号107に対して、位相変調の一種であるQP SK(Quadrature Phase Shift Keying)変調が施されるが、他の方式の変調が施さ れるように構成しても良い。上記シンボル変調器101によって変調された送信信号列1 O 9 は、S / P 変換器 1 O 2 によってパラレル信号であるサブチャネル信号 1 1 O₀ ~ 1 10_{Kc-1}に変換される。上記S/P変換器102によってパラレル信号に変換された各サ プチャネル信号 1 1 0 0 ~ 1 1 0 N c - 1 は、当該各サプチャネル信号 1 1 0 0 ~ 1 1 0 K c - 1 にそれぞれ対応して接続された拡散器103。~103g-1により、ウオルシュアダマー ルコード等の拡散コード C_{k.i} (m)を用いて時間領域で拡散された後、多重化器 1 0 4 。~104g。」によって他ユーザのデータ信号及びパイロット信号と多重化されるととも に、逆高速フーリエ変換器105によってマルチキャリア変調信号111に変換される。 更に、上記マルチキャリア変調信号111には、ガードインターバル付加器106によっ てガードインターバル(GI) 信号が付加されることにより、送信信号112が生成され る。止記送僧信号112は、図示しないフィルター等を介して送信アンテナ113から送 **信される。ここで、kはサブキャリア番号(0≤k≤Ν。−1)、iはユーザ番号(0≤** i≦N゛−1)、mはチップ番号(0≦m≦(拡散長PG−1))をそれぞれ示している

[0032]

上記ガードインターバル付加器106は、逆高速フーリエ変換器105の出力の一部、例えば、後端の1/4を切出して、当該切出したガードインターバル(GI:Guard Interval) 信号を、逆高速フーリエ変換器105の出力111の先頭に付加することにより、送信信号112を構成するようになっている。このように、上記ガードインターバル(

20

GI)は、例えば、図4に示すように、OFDMのシンボル長の1/4の長さに設定され、送信される全シンボル長は、OFDMシンボル長の5/4となる。但し、上記ガードインターバル(GI)長は、OFDMのシンボル長の1/4の長さに限定されるものではなく、他の値に設定しても良いことは勿論である。

[0033]

図3は本発明の実施の形態1に係る無線通信方式を適用したMC-CDMA方式の移動体通信システムにおける受信機を示すものである。

[0034]

上記受信機200は、主として、ガードインターバル(GI)除去器201と、高速フーリエ変換(FFT: Fast Fourier Transform)器202と、複数の逆拡散器203と、P/S (Parallel/Serial)変換器204と、シンボル復調器205と、復号器206とを備えている。

[0035]

【0036】

図 5 は上記の如く時間軸方向に拡散を行うMC-CDMAシステムにおける送信信号の 3 フレーム配置を模式的に示したものである。

[0037]

上述したMC-CDMAシステムにおける送信信号 300は、図 5に示すように、OFDM方式を用いてマルチキャリア変調されており、互いに直交関係にある多数のサブキャリア $301_0\sim301_{NC-1}$ によって構成されている。サブキャリア $301_0\sim301_{NC-1}$ の数 N_c は、例えば、1024に設定されるが、これに限定されるものではないことは勿論である。ここで、 N_c 個のサブキャリア 301 が占めるバンド幅は、例えば、40.96 6 MHz に設定される。

[0038]

また、上記各サプキャリア信号301 $_0$ ~301 $_{NC-1}$ は、拡散器103 $_0$ ~103 $_{NC-1}$ によって拡散コード $_{K,i}$ (m)が乗算されて時間軸方向に拡散されており、拡散率(PG)は、例えば、16に設定されている。上記拡散器103で用いられる拡散符号としては、例えば、ウオルシュアダマールコード等の直交符号を用いることにより、同一サブキャリアで多重化した信号を送信することが可能となる。なお、MC-CDMAシステムにおいては、ユーザ毎の各サプキャリアに同一の拡散コード $_{K,i}$ (m)を用いることができる。

[0039]

さらに、パイロット信号302は、データ信号303と共に時間軸方向へ拡散されており、符号多重化されている。ここで、パイロット信号302としては、既知のパイロット信号が用いられ、例えば、すべて「1」の拡散コード"1, 1, 1, ・・・1, 1"で拡

散されており、パイロット信号302の時間波形は、時間軸で連続するすべてのOFDMシンボルで等しく設定される。

[0040]

そして、時間軸方向へ拡散された個々のサブキャリア信号301₀~301_{下 C-1}を、逆高速フーリエ変換器105によって逆高速フーリエ変換して重ね合わせることにより、ベースバンドOFDM信号が生成される。

[0041]

なお、図5では、データ信号303をパイロット信号302と共に時間軸方向にコード拡散した場合について説明したが、これに限定されるものではなく、図6に示すように、データ信号303をパイロット信号302と異なり周波数軸方向にコード拡散するように構成しても良い。但し、パイロット信号の時間軸上のOFDM波形は、それぞれ同じになるように設定されている必要がある。

[0.042]

図1は本発明の実施の形態1に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDMA 方式の移動体通信システムにおける受信機の要部を示すものである。

[0043]

[0044]

すなわち、上記コード間干渉キャンセラ400は、図1に示すように、大別して、第1の同相加算手段としての同相加算器401と、相関器402と、パス選択器403と、高速フーリエ変換(FFT:Fast Fourier Transform)器404と、MMSE(Minimum Mean Squared Error)重み係数算出器405とを備えるように構成されている。ここで、上記第1の同相加算器401と相関器402とパス選択器403は、遅延プロファイル検出手段を構成しており、高速フーリエ変換器404は伝搬路推定値取得手段を、MMSE重み係数算出器405は重み係数算出手段をそれぞれ構成している。

[0045]

上記第1の問相加算器 401 は、受信された OFDM シンボル 毎の問相の値を加算するためのものである。上記受信された OFDM シンボル 500 の波形としては、例えば、図7に示すようなものが挙げられる。この OFDM シンボル 500 は、10FDM シンボル 500 は、10FDM シンボル 500 は、10FDM シンボル 10FDM シンボルから構成されている。 10FDM シンボル 10FDM シンボル 10FDM シンボル 10FDM シンボル 10FDM 1

[0046]

いま、OFDMシンボル 5OO の送信波形 s (1) 及び受信波形 r (1) は、次の式 (1) 及び (2) で表すことができる。

[0047]

50

【数1】

$$s(l) = \sum_{k=0}^{N-1} d_{0,k} e^{j2\pi kl/N} + \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{i=0}^{N_{\nu}-1} d_{i,k} e^{j2\pi kl/N}$$
 (1)

$$r(l) = \sum_{\rho=0}^{N_{\rho}-1} h_{\rho} s(l-\tau_{\rho})$$

$$= \sum_{\rho=0}^{N_{\rho}-1} h_{\rho} \left(\sum_{k=0}^{N-1} d_{0,k} e^{j2\pi k(l-\tau_{\rho})/N} + \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{i=1}^{N_{\nu}} d_{i,k} e^{j2\pi k(l-\tau_{\rho})/N} \right)$$
(2)

10

[0048]

ここで、サブキャリアの数を N、時間拡散した k 番目のサブキャリアのパイロット信号を $d_{0,k}$ とする。また、ユーザ数を N_u とし、 k 番目のサブキャリアの時間拡散した i 番目のユーザ信号を $d_{1,k}$ とする(i=0はパイロット信号を、i>0はユーザ信号を表す)。伝搬路としては、パス数を N_p 、 p 番目のパスの複素振幅を h_p 、 伝搬遅延時間を τ_p とする離散的なパスモデルを仮定している。なお、式中、 1 は 1 O F D M シンボル長をサブキャリア数 N で規格化した時間を単位とした離散的な時間経過を示している。

[0049]

上記第1の問相加算器401では、図9に示すように、ガードインターバルが除去されたOFDMシンボル500のうち、注目するシンボル500の前後に位置する所定数のシンボルの同相信号が加算される。加算するシンボルの数は、例えば、注目するシンボル500の前後に位置する2~3個のシンボルに設定されるが、これに限定されるものではなく、他の値に設定しても勿論良い。上記第1の同相加算器401では、複数のシンボルを同相加算する際、各シンボルの値に係数を掛けることなく加算されるが、各シンボルの値に所定の係数を掛けた後に加算するように構成しても良い。また、上記第1の同相加算器401では、伝搬路の状態に応じて、同相加算するシンボルの数を適宜変更するように構成しても良い。

[0050]

また、上記相関器 4 0 2 では、図 1 に示すように、第 1 の同相加算器 4 0 1 で加算された所定数の O F D M シンボルと、パイロット信号レプリカ生成器 4 0 6 から出力されるパイロット信号を逆フーリエ変換した時間波形からなるパイロット信号のレプリカ 4 0 7 との相互相関関係が求められる。この相関器 4 0 2 で求められる第 1 の同相加算器 4 0 1 で加算された所定数の O F D M シンボルと、パイロット信号レプリカ生成器 4 0 6 から出力されるパイロット信号のレプリカ 4 0 7 との相互相関関係は、次の式(3)~(6)で表すことができる。ここで、 r 。(1)は送信パイロット信号を逆フーリエ変換した時間波形からなるレプリカを示している。

[0051]

20

【数2】

$$r_{\rho}(l) = \sum_{k=0}^{N-1} d_{0,k} e^{j2\pi kl/N}$$
 (3)

$$\rho(\tau) = \frac{1}{N} \sum_{l=0}^{N-1} r(l) r_{\rho}^{*}(l-\tau) = \rho_{d}(\tau) + \rho_{l}(\tau)$$
 (4)

但し、

$$\rho_d(\tau) = \sum_{\rho=0}^{N_p-1} h_\rho \delta(\tau - \tau_\rho) \tag{5}$$

$$\rho_{I}(\tau) = \sum_{p=0}^{N_{p}-1} h_{p} e^{-j2\pi k \tau_{p}/N} \left(\sum_{k=0}^{N-1} \sum_{i=1}^{N_{u}} d_{i,k} d_{0,k}^{*} e^{j2\pi k \tau/N} \right)$$
 (6)

[0052]

ここでは、パイロット信号電力を $N \mid d_{0,k} \mid^2 = 1$ としている。式(5)からも分かるように、 ρ_{d} (τ)は複素遅延プロファイルを表している。また、 ρ_{1} (τ)は干渉成分であり、データ信号がランダムなことから一般に白色雑音と仮定することができる。

[0053]

ところで、複数のユーザのOFDMシンボルがコード多重された受信信号とパイロット 信号のレプリカとの相互相関を計算することで求められる1OFDMシンボル毎の遅延プロファイルは、一般的に複数のユーザーのOFDM信号がコード多重されていることから、S/N比が低くなっている。

[0054]

そこで、この実施の形態では、実際の受信信号に含まれるパイロット信号が予め既知であり、かつ、パイロット信号が時間軸方向に連続して出力されるため、すべてのOFDMシンボルでパイロット信号の時間波形が等しいことから、図9に示すように、ガードインターバルを除去した後のOFDMシンボルを伝搬路特性に大きな変化がない範囲で同相加算することで、パイロット信号のS/N比を高めるように構成されている。但し、最大ドップラー周波数が非常に高い伝搬路環境下では、信号の時間相関が小さくなる。このため、上記同相加算器402では、同相加算するシンボル数を適宜設定して最適化するのが望ましい。

[0055]

上記の如く相関器 4 0 2 によって求められた相互相関関係は、図 1 0 に示すように、パス選択器 4 0 3 によって遅延プロファイルから遅延パスに相当する成分が選択される。その際、上記パス選択器 4 0 3 による遅延プロファイルからの遅延パスの選択は、例えば、相関器 4 0 2 からの出力を、所定の関値と比較して、所定の関値以上の値を選び出すことによって行なわれる。但し、上記パス選択器 4 0 3 によるパス選択は、ガードインターバ 40 ル以外の信号を雑音としてすべて除去するなど、他の方法によって行っても勿論良い。図 1 0 に示す例では、先行波と 2 つの遅延波からなる遅延パスが選択されている。

[0056]

このパス選択器403で選択された伝搬路の遅延プロファイルは、図1に示すように、高速フーリエ変換器404によって順次高速フーリエ変換され、各サプキャリア毎の伝搬路推定値Hが取得される。上記高速フーリエ変換器404で取得されるk番目のサブキャリアの伝搬路推定値H, (k)は、次の式(7)に示すように、時間軸方向に沿って10FDMシンボルに対応した拡散チップ毎に求められる。

[0057]

【数3】

$$H_{f}(k) = \sum_{\tau=0}^{N-1} \rho(\tau) e^{-j2\pi k \tau / N}$$

$$= \sum_{p=0}^{N_{p}-1} h_{p} e^{-j2\pi k \tau_{p} / N} + \sum_{p=0}^{N_{p}-1} \rho_{I}(\tau) e^{-j2\pi k \tau / N}$$
(7)

[0058]

10

ここで、上記式(7)の右辺の第1項は、k番目のサブキャリアの伝搬路推定値を、第 2項は雑音成分を装している。伝搬路の推定精度は、第2項の雑音成分によって決まる。 【0059】

ところで、上記の如く求められる伝搬路推定値H_f (k)は、送信信号として既知のパイロット信号を基準に求められるため、実際の伝搬路にマルチパス干渉や高速フェージング等が存在する場合であっても、図11に示すように、当該伝搬路の伝搬特性を示す推定値として得られる。

[0060]

さらに、上記MMSE重み係数算出器405では、高速フーリエ変換器404によって 高速フーリエ変換された遅延プロファイルの出力に基づいて求められた10FDMシンボ 20 ル毎、つまり拡散チップ毎の伝搬路推定値Hに基づいて、MMSE合成における重み係数 が次の式(8)に基づいて算出される。

[0061]

【数4】

$$H_{k}^{*}(n, m)$$

$$W_{k, i}(n, m) = C_{k, i}(m) \qquad (8)$$

$$N_{u} | H_{k}(n, m) |^{2} + \sigma_{n}^{2}$$

30

40

[0062]

ここで、 H_k (n, m) はサプキャリア k における n 番目のデータシンボルの m 番目の拡散チップでの伝搬路推定値、 C_{k+1} (m) は第 i ユーザのサプキャリア k における拡散コード、 N_u はコード多重数、 σ_n 2 はサブキャリアあたりの雑音電力を示している。なお、各サプキャリアの受信電力変動が無相関であると仮定している。

[0063]

ユーザ 1 のデータ信号は、図 1 に示すように、受信信号を F F T した後に逆拡散処理を行った後に復調される。その際、上記 M M S E 重み係数算出器 4 0 5 で求められた M M S E 重み係数 $w_{k,i}$ (n,m) は、F F T された後のサブキャリア 毎の受信信号 2 0 9 に乗算器 2 1 2 によって乗算され、拡散チップ毎に加算器 2 1 3 で加算することによって合成される。重み係数 $w_{k,i}$ (n,m) の中に拡散コードを含めると、サブキャリア k の n 番目のシンボルの合成信号 y_k (n) は、以下の式 (9) で表すことができる。

[0064]

【数5】

$$v_k(n) = w_{k,l}(n) \times v_k(n)$$
 (9)

[0065]

ここで、 $w_{k,i}$ (n, m) と x_k (n) は、次の式 (10) (11) で定める P G 次元 重み係数ベクトル及び P G 次元信号ベクトルである (P G: 拡散長)。

[0066]

【数 6 】

$$w_{k,i}^{H}(n) = [w_{k,i}^{*}(n, 0) w_{k,i}^{*}(n, 1) \cdots w_{k,i}^{*}(n, PG-1)]$$

$$x_{k}(n) = [x_{k,i}^{*}(n, 0) x_{k,i}^{*}(n, 1) x_{k,i}^{*}(n, 2) \cdots x_{k,i}^{*}(n, PG-1)]$$
(10)

10

[0067]

ここで、x_{k,1} (n, m) はサブキャリア k の n 番目のデータシンボルにおける m 番目 の拡散チップの受信信号であり、 ^k と * はそれぞれ複素共役転置および複素共役を表している。

[0068]

なお、上記MMSE重み係数算出器 405で求められたMMSE重み係数 $w_{k,i}$ (n, m) を、FFTされた後のサプキャリア毎の受信信号 209に乗算器 212によって乗算する処理は、図 26に示すように、FFTされた後のサブキャリア毎の受信信号 209を、 $1\sim PG-1$ までのチップ番号に応じてシフトレジスタに順次入力し、対応する拡散コード $C_{k,i}$ (PG-1) $\sim C_{k,i}$ (0) で逆拡散したものを、対応する乗算器 212によってMMSE重み係数算出器 405で求められたMMSE重み係数 $w_{k,i}$ (n, m) を乗算したものを、加算器 213で同時に加算するように行うように構成しても良い。図 26では、1000サブキャリアの受信信号 2090でも同様の処理が行われる。

[0069]

以上の構成において、この実施の形態に係るコード間干渉キャンセラを適用した受信機及び無線通信方式では、次のようにして、少なくともパイロットシンボルを時間軸方向にコード拡散するMC-CDMA方式において、周波数の高い利用効率を達成しつつ、拡散チップ毎の伝搬路推定を可能とし、端末が高速移動する高速フェージング環境下でも通信品質を向上させることが可能となっている。

[0070]

すなわち、上記無線通信方式の場合には、図 2 に示すように、送信機 $1\ 0\ 0$ から図示しない伝搬路を介して送られてきた送信信号 $1\ 1\ 2$ が、図 3 に示すように、受信機 $2\ 0\ 0$ のの受信アンテナ $2\ 0\ 7$ によって受信され、当該受信機 $2\ 0\ 0$ では、図示しないフィルターによって受信信号 $2\ 0\ 8$ として取り出される。上記受信機 $2\ 0\ 0$ によって受信された受信された受信された受信機 $2\ 0\ 0$ によってガードインターバル除去器 $2\ 0\ 1$ によってガードインターバルが除去された後、FFT器 $2\ 0\ 2$ によって高速フーリエ変換され、サブキャリア毎の信号 $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 9\ 0$ ~ $2\ 0\ 2$ によって各サブ ア信号に対応して設けられた逆拡散器 $2\ 0\ 3$ の乗算器 $2\ 1\ 2\ 0$ ~ $2\ 1\ 2\ 0$ ~ $2\ 1\ 2\ 0$ ~ $2\ 1\ 3\ 0$ ~ $2\ 1\ 3\ 0$ ~ $2\ 1\ 3\ 0$ ~ $2\ 1\ 3\ 0$ ~ $2\ 1\ 3\ 0$ ~ $3\ 0$ の $3\ 0$ の

[0071]

その際、上記逆拡散器 2 0 3 の加算器 2 1 3 $_0$ ~ 2 1 3 $_{\text{KC-1}}$ では、図 1 に示すように、MMS E 重み係数算出器 4 0 5 によって算出されたMMS E 重み係数 $w_{\text{k-1}}$ (n , m)が乗算された状態で加算され、コード間干渉が低減されることにより、マルチパス干渉や高速フェージング等の影響が抑制される。

[0072]

次に、上記逆拡散器203によって逆拡散された受信信号は、P/S変換器204によってシリアル信号に変換された後、シンボル復調器205によってQPSK等の変調が施

50

された信号が復調され、複合器 2 0 6 によって複合されて、送信信号に対応したディジタルの受信信号 2 1 1 が得られるようになっている。

[0073]

このように、上記実施の形態では、少なくともパイロット信号を時間軸方向にコード拡散するMC-CDMA方式において、拡散チップ毎に伝搬路推定値を得ることができ、当該拡散チップ毎の伝搬路推定値Hを用いて、MMSE重み係数wk,i(n,m)を算出し、受信信号をサブキャリア毎に逆拡散することができ、時間変動への追従性が改善され、またMMSE合成を適用することができることから、コード間干渉を低減することが可能となる。従って、高速移動時での通信品質を大きく改善することができる。

[0074]

実験例1

[0075]

また、同期検波に必要な伝搬路推定は、図5に示すように、コード多重した既知のパイロット信号302を用いて行った。本実験例では、第1の同相加算器401によって同相加算を行う際に、当該同相加算数は50FDMシンボルとし、注目シンボル前後の2シンボルと重み付けなしで同相加算した。また、FFT前のパス選択は、理想的に行われるものとする。さらに、MMSE合成には、前述した式(8)から算出されるMMSE重み係数 W_{1-k} (i.m)を用いた。但し、コード多重数 C_{aux} は既知とし、雑音電力 σ_n については理想的であるものとする。また、複合器206における誤り訂正符号には、拘束長がk=7、符号化率がr=1/2の畳み込み符号を用い、復号には軟判定ビタビアルゴリズムを用いた。

[0076]

また、参考のために、(i) M M S E 合成を適用した周波数軸方向拡散、(ii) E G C (Equal Gain Combining)を適用した時間軸方向拡散の伝送特性についても評価した。周波数軸方向拡散において、伝搬路推定用のパイロット信号は、図 に示すように、時間多重されているものとする。また、本実験例では、一例として 8 O F D M シンボル毎にパイロット信号を配置し、配置したパイロット信号によって理想的に伝搬路推定値が得られるものとする。後続のデータ信号は、前置のパイロット信号で得られた伝搬路推定値を用いて M M S E 重み係数を算出し、逆拡散処理に M M S E 合成を行うように構成した。【0 0 7 7】

また、無線区間における伝搬路モデルとして、本実験例では、図13に示すように、離
散パスモデルを用いた。さらに、本実験例では、市街地におけるパスモデルを想定し、受
億パス数をM=5、各パスの平均受信電力は、先頭波から順に $-\Delta k-3$ d B だけ減衰
していく指数分布モデルとした。また、各パスの瞬時変動は、独立なレイリー分布に従う
ものとし、各パスの平均受信電力 Γ_k は、その和が 0 d B となるように正規化されている
ものとする。さらに、各パスの遅延時間差は、全て等しく $\Delta \tau$ [s] とした。遅延スプレッド σ_s については、各パスの遅延時間差 $\Delta \tau$ を変化させることで与えられ、本実験例では、 $\sigma_s=1$. 0 μ s の場合について評価を行った。

50

[0078]

図14は上記計算機シミュレーションの結果を示したものである。

[0079]

本発明者らは、上述したような条件で、時間軸方向にコード拡散を行うMC-CDMA 方式に本発明に係るMMSE合成を適用した場合の誤り率特性を評価した。本実験例では 、FEC(Forward Error Correction)有りの場合の結果を評価したが、図14では 、参考としてFEC無しの結果も示した。

[0080]

[0081]

図14から明らかなように、本発明に係るMMSE合成を適用した時間軸方向拡散(以下本発明、図ではProp. TDS , MMSE)では、ビット誤り率10 3 を満たす所要E。/N。が9 0 0 d B となり、EGCを適用した時間軸方向拡散(Conv. FDS , EGC)と比較して約2.0 d B 改善されていることがわかる。また、MMSE合成を適用した周波数軸方向拡散(Conv. FDS , MMSEC)と比較すると、約4 0 5 d B 改善されていることがわかる。

[0082]

また、図15は、平均 E_b $/N_0$ が10dBの場合における最大ドップラー周波数 f_b とビット誤り率特性 B E R との関係を示したものである。

[0083]

図15から明らかなように、最大ドップラー周波数 f p が100Hz(5GHz帯で移動速度18km/h以上に相当)を越えると、従来のEGC合成を適用した時間軸方向拡散及び周波数軸方向拡散では、コード間干渉が増大するため、伝送特性が急激に悪化していることがわかる。

[0084]

これに対して、本実験例では、最大ドップラー周波数 f_D が 2kHz 以下(5GHz 帯で移動速度 360km/h 以下に相当)であれば、伝送符性は、ビット誤り率が 10^{-5} 近傍まで大きく改善されることがわかる。このように、本発明では、高速移動端末の伝送特性を大幅に改善することができる。

[0085]

次に、本発明者らは、本発明において伝搬路推定精度の向上を図る方法としてコード多重数 Caux を少なくした場合の伝送特性を評価した。

[0086]

図16はコード多重数 $C_{uux}=7$ の場合における平均 E_b $/N_o$ とビット誤り率特性 B E R の関係を示したものである。比較のため、(i) $C_{uux}=1$ 5 の場合と、(i i)他ユーザ干渉と受信機熟雑音を理想的に除去した条件で時間領域伝搬路推定を行った場合(I d e a l)の誤り率特性(理論限界)も併せて示した。

[0087]

また、図17は、平均 E_b $/ N_o$ が10dBの場合の最大ドップラー周波数 f_b とビット誤り率特性 B E R の関係を示したものである。

[0088]

図16から明らかなように、 C_{uux} が7の場合には、ビット誤り率10³を満たす所要 E_b $/N_0$ が約8.5 d B となり、 C_{uux} = 15 の場合と比較して約0.5 d B 改善されることがわかる。また、図17より、 C_{uux} = 7 の場合には、すべての最大ドップラー周波数 f_D で C_{uux} = 15 の場合よりもビット誤り率特性を改善できることがわかる。また、
最大ドップラー周波数 f_D が1 k H z 以下であれば、理想特性とほぼ一致した誤り率特性を得ることができることがわかる。

50

40

10

20

[0089]

このように、本発明では、時間軸方向拡散を行うMC-CDMA方式において高速フェージング環境下での伝送特性向上を図るため、時間領域における伝搬路推定法によって拡散チップ毎の伝搬路推定値を求めて、逆拡散処理にMMSE合成を適用することが可能となり、計算機シミュレーションによって高い効果が得られることがわかる。

[0090]

そのため、本発明では、MC-CDMA方式における逆拡散処理にMMSE合成を適用することで、高速フェージング環境下の伝送特性を大幅に改善することができる。例えば、段大ドップラー周波数 f_{D} が 2 0 0 H z の場合にビット誤り率 1 0 $^{-3}$ を満たす所要 E_{D} / N₀ は 9 0 d B となり、従来の時間軸方向拡散に E G C を適用した場合と比較して約 2 0 d B 改善することができる。また、量大ドップラー周波数が 1 k H z 程度の超高速フェージング環境下でも通信が可能となることがわかった。

[0091]

なお、上記実施の形態1では、重み係数算出手段によって、MMSE合成の重み係数を 算出するように構成した場合について説明したが、本発明は、これに限定されるものでは なく、当該重み係数算出手段は、逆拡散処理時に使用する拡散チップ毎の重み係数を決定 するアルゴリズムを、コード多重度に応じてEGC(Equal Gain Combining)、OR C(Orthogonal Restoring Combining)、MRC(Maximum Ratio Combining) (ユーザ数が1のとき良い特性を示す)、MMSEC(Minimum Mean Squared Erro r Combining)の中からいずれか1つを選択するように構成しても良い。

[0092]

その際、コード多重度が高い場合には、例えば、上記実施の形態1のようにMMSE合成を採用し、コード多重度が低い場合には、EGC、ORC、MRC等のアルゴリズムを採用するように構成することができる。

[0093]

また、前記実施の形態1では、受信波形の複数のOFDMシンボルを同相加算する第1の同相加算手段を備え、当該第1の同相加算手段によって同相加算された受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理する場合について説明したが、これに限定されるものではなく、受信波形のOFDMシンボルを同相加算せずに、そのまま受信波形と既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理するように構成しても勿論良い。

[0094]

実施の形態 2・

図18及び図19は本発明の実施の形態2における実験例を示すものであり、前記実施の形態1と同一の部分には同一の符号を付して説明すると、実施の形態2では、コード多重度に応じて、コード多重される既知のパイロット信号の送信電力を可変制御する送信電力可変手段を備えるように構成されている。

[0095]

すなわち、この実施の形態 2 では、伝搬路推定精度の向上を図るため、パイロット信号の送信電力を、コード多重度に応じて、つまりコード多重度が高くなるに従って、増幅率が高くなるように、送信電力可変手段としての増幅器によって増幅してコード多重するように構成されている。

[0096]

図18はパイロット信号の送信電力をコード多重度に応じて増幅することによりコード多重した場合の伝送特性を評価したものである。この図18は、パイロット信号の送信電力を1ユーザあたりのデータ信号の4倍($P_{p1}=4$)にした場合の平均 E_{b} $/N_{0}$ とビット誤り率特性の関係を示している。なお、比較のため、(i) パイロット倍号と1ユーザあたりのデータ信号が等しい場合($P_{p1}=1$) と、(ii) 他ユーザ干渉と受信機熱雑音を理想的に除去した条件で本発明の伝搬路推定を適用した場合(Ideal) の誤り率特性(理論限界)も併せて示す。

[0097]

50

10

30

図18から明らかなように、パイロット信号の送信電力を4倍にすることで理想特性とほぼ一致する伝送特性を得られることが分かる。

[0098]

また、図19は、平均 E_b $/ N_o$ が10dBの場合の最大ドップラー周波数 f_D とビット誤り率特性 B E R の関係を示している。

[0099]

この図19から明らかなように、パイロット信号の送信電力を1ユーザあたりのデータ信号の4倍($P_{p1}=4$)にした場合には、最大ドップラー周波数 f_{p} が200Hz以下であれば、 $P_{p1}=1$ の場合よりもピット誤り率を改善することができる。しかし、最大ドップラー周波数 f_{p} が500Hz以上になると、 $P_{p1}=1$ の場合よりもビット誤り率特性は、僅かであるが劣化する。これは、最大ドップラー周波数 f_{p} が高い伝搬路環境下では、送信電力を大きくすることによる伝搬路推定特性の改善効果よりも、コード間干渉の増大による特性劣化のほうが大きくなるためであると考えられる。

[0100]

その他の構成及び作用は、前記実施の形態1と同様であるので、その説明を省略する。

【0101】 実施の形態3

図20は本発明の実施の形態3を示すものであり、前記実施の形態1と同一の部分には同一の符号を付して説明すると、実施の形態3では、1つのOFDMシンボルの受信波形と前記既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理することによって検出された伝搬路の遅延プロファイルを、複数のOFDMシンボル区間に渡って同相加算する第2の同相加算手段を備え、当該第2の同相加算手段によって同相加算された伝搬路の遅延プロファイルをフーリエ変換することにより、伝搬路推定値を取得するように構成されている。

[0102]

すなわち、この実施の形態3では、図20に示すように、相関器402によって、1つのOFDMシンボルの受信波形と既知のパイロット信号のレプリカとを相関処理するとともに、当該相関器402で検出された伝搬路の遅延プロファイルを、複数のOFDMシンボル区間に渡って第2の同相加算器410によって同相加算し、当該第2の同相加算器410によって同相加算された伝搬路の遅延プロファイルを、高速フーリエ変換器404によって高速フーリエ変換することにより、伝搬路推定値を取得するように構成したものである。

[0103]

その他の構成及び作用は、前記実施の形態1と同様であるので、その説明を省略する。

【0104】 実施の形態 4

図21は本発明の実施の形態4を示すものであり、前記実施の形態1と同一の部分には同一の符号を付して説明すると、前記実施の形態4では、パイロット信号と共に、データ信号を時間軸方向に拡散するように構成した場合について説明したが、データ信号の拡散方向は、時間軸方向に限定ものではなく、周波数軸方向に拡散するように構成してもよく、或いは時間軸方向と周波数軸方向の2次元方向に拡散するように構成してもよい。

そこで、この実施の形態3では、サブキャリアを複数のグループに分割し、前記複数のグループに分割されたサブキャリアのうち、少なくとも1つのグループのサブキャリアを、他のグループと異なった方向にコード拡散するように構成されている。

[0105]

すなわち、この実施の形態3では、図21に示すように、例えば、金部で1024個のサブキャリアを、32個のサブキャリアを1つのグループとして、32のグループに分けて、グループを単位としてデータ信号の拡散方向を異ならせることが可能となるように構成されている。なお、サブキャリアの間隔を40kHzとした場合、40kHz×32=1.28MHzが基本チャネルの占有帯域幅となり、32の基本チャネルが構成される。

[0106]

50

30

この実施の形態3では、図22に示すように、チャネル1及びチャネル2などが、データ信号を時間軸方向に拡散するように構成されており、チャネル32などは、データ信号を周波数軸方向に拡散するように構成されている。

[0107]

また、上記実施の形態3では、ユーザ毎にサプキャリアの数が異なるように割り当てるサプキャリア可変割当てMC-CDMA(SCS-MC-CDMA:Sub-Carrire Selecting MC-CDMA)方式を採用しており、ユーザによって割り当てられるサプキャリアの数が異なっている。その際、ユーザ毎に割り当てるサプキャリアの数を、任意に設定しても良いが、サプキャリア割当ての管理を容易とするため、当該実施の形態3では、1つのチャネルを単位として、サプキャリアを割り当てるようになっている。

[0108]

図22に示す実施の形態では、ユーザ1にチャネル1のサブキャリアが割り当てられているとともに、ユーザ2には、チャネル1、2…5というように複数のチャネルのサブキャリアが割り当てられており、ユーザnには、チャネル32が割り当てられている。

[0109]

さらに、上記実施の形態 3 では、図 2 3 に示すように、データ信号のコード拡散方向が時間軸方向である場合に限らず、データ信号のコード拡散方向が周波数軸方向である場合にも、パイロット信号がデータ信号と共にコード拡散されて常時送信されるように構成されている。

[0110]

その結果、上記実施の形態3では、データ督号を周波数軸方向にコード拡散した場合でも、パイロット信号を用いて伝播路の特性を推定することが可能となり、周波数の高い利用効率を実現しつつ、高速伝送に対応することができ、しかもコード間干渉を低減することが可能となる。

[0111]

その他の構成及び作用は、前記実施の形態 1 と同様であるので、その説明を省略する。 【図面の簡単な説明】

[0112]

【図1】図1は本発明の実施の形態1に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDM方式の受信機の要部を示すブロック図である。

【図2】図2は本発明の実施の形態1に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDM方式の移動体通信システムにおける送信機を示すブロック図である。

【図3】図3は本発明の実施の形態1に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDM方式の移動体通信システムにおける受信機を示すブロック図である。

【図4】図4はガードインターバルを付加したOFDMシンボルを示す説明図である。

【図5】図5はシンボル配置を示す説明図である。

【図6】図6はシンボル配置の他の例を示す説明図である。

【図7】図7は0FDMシンボルを示す波形図である。

【図8】図8(a)(b)はデータ信号及びパイロット信号をそれぞれ示す波形図である

【図9】図9は同相加算器による同相加算処理を示す説明図である。

【図10】図10は遅延パスの遅延プロファイルを示す説明図である。

【図11】図11は伝搬路推定値を示すグラフである。

【図12】図12は計算機シミュレーションの諸元を示す図表である。

【図13】図13は伝搬路のモデルを示す説明図である。

【図14】図14は計算機シミュレーションの結果を示すグラフである。

【図15】図15は計算機シミュレーションの結果を示すグラフである。

【図16】図16は計算機シミュレーションの結果を示すグラフである。

【図17】図17は計算機シミュレーションの結果を示すグラフである。

【図18】図18は本発明の実施の形態2に係るコード間干渉キャンセラの計算機シミュ 50

20

30

40

10

レーションの結果を示すグラフである。

【図19】図19は本発明の実施の形態2に係るコード間干渉キャンセラの計算機シミュレーションの結果を示すグラフである。

【図20】図20は本発明の実施の形態3に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDM方式の受信機の要部を示すプロック図である。

【図21】図21は本発明の実施の形態4に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC -- CDM方式の無線通信方式におけるサブキャリアの利用状態を示す説明図である。

【図22】図22は本発明の実施の形態4に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC-CDM方式の無線通信方式におけるサブキャリアの利用状態を示す説明図である。

【図23】図23は本発明の実施の形態4に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC - CDM方式の無線通信方式におけるデータ信号のコード拡散方向を示す説明図である。

【図24】図24は従来の無線通信方式におけるデータ信号のコード拡散方向を示す説明図である。

【図25】図25は従来の無線通信方式におけるデータ信号のコード拡散方向を示す説明図である。

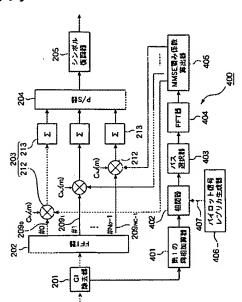
【図26】図26は本発明の実施の形態1に係るコード間干渉キャンセラを適用したMC - CDM方式の受信機の要部を示すブロック図である。

【符号の説明】

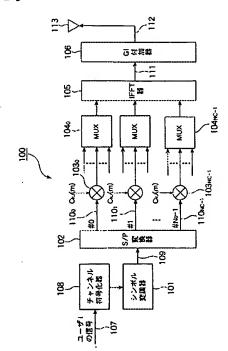
[0113]

400:コード間干渉キャンセラ、401:第1の同相加算器、402:相関器、40 203:パス選択器、404:FFT器、405:MMSE重み係数算出器、406:パイロット信号レプリカ生成器。

[図1].

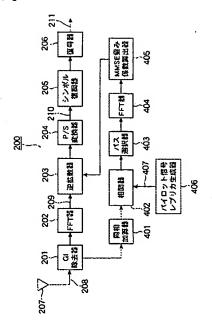


【図2】

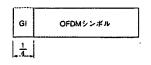


2/28/2007, EAST Version: 2.1.0.14

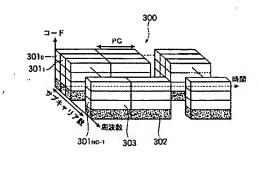
[図3]



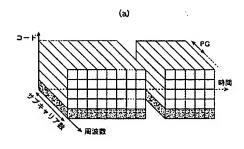
【図4】



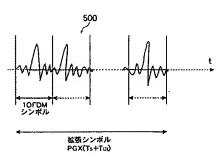
【図5】



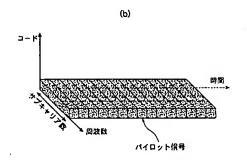
[図6]



【図7】

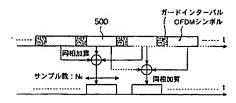


【図8】

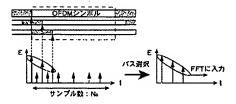




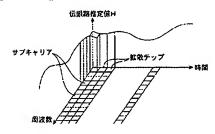
[図9]



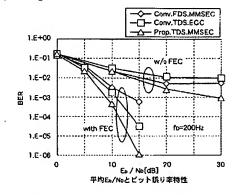
【図10】



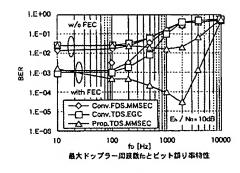
[図11]



[図14]



【図15】

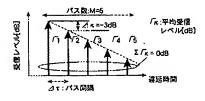


【图12】

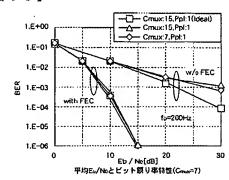
シュミレーション諸元

夏間方式	QPSK
バンド帖:fe	40.96MHz
サブキャリア数:Nc	1024
ガードインターバル長	6.25 µ s
プロセスゲイン:PG	16
ユーザー数:Cmux	15 (+1パイロット)
拡散コード	ウォルシュ アダマール
逆拡散	MMSEC:時間領域拡散
最大ドップラー周波散:fo	200kHz
遅延幅:σ:	1.0us
伝鋭路モデル	5-パスレイリー フェーディング
チャンネルコード/ 復号コード	誤り訂正符号(k=7,r=1/2) /軟判定ビタビ復号

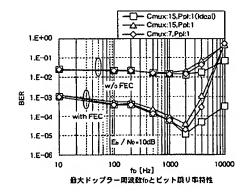
[図13]



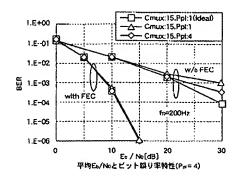
【図16】

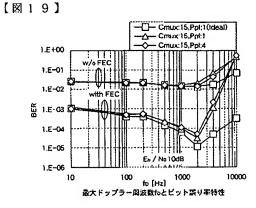


【図17】

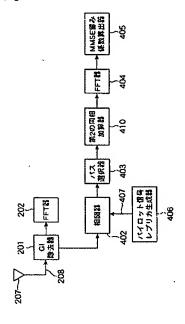


【図18】

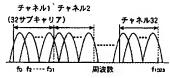


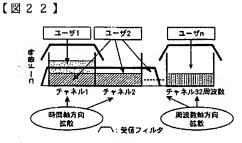


[図20]

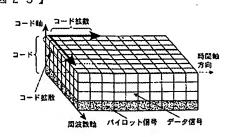


【図21】

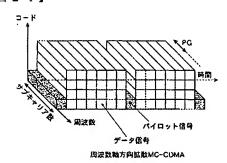




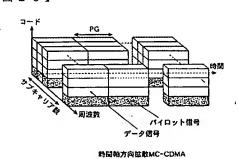
[図23]



【図24】

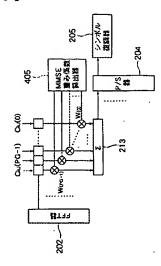


【図25】



2/28/2007, EAST Version: 2.1.0.14

[図26]



フロントページの続き

(72)発明者 藤井 輝也 東京都中央区八丁堀四丁目7番1号日本テレコム株式会社内 Fターム(参考) 5K022 EE02 EE14 EE35